PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2003-023010

(43)Date of publication of application: 24.01.2003

(51)Int.CI.

H01L 21/3205 G01R 31/26 G01R 31/28

(21)Application number : 2001-209522

(71)Applicant: KYOCERA CORP

(22)Date of filing:

10.07.2001

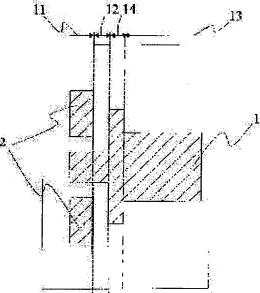
PROBLEM TO BE SOLVED: To overcome the problem

(72)Inventor: OKUMICHI TAKEHIRO

(54) PROBING PAD FOR HIGH FREQUENCY

(57)Abstract:

that since the shape a contact section of a probing pad for high frequency with a wafer probe is restricted, mismatching of characteristic impedance occurs, leading to an increase in reflection of signals and insufficient propagation of a high-frequency signal. SOLUTION: In the probing pad for high frequency, a signal conductor 1 formed on a dielectric substrate comprises a pad section 11 which is formed with grounding conductors 2 on both sides and with which the wafer probe is to be brought into contact, a lead-out line section 13 led out from an object to be measured, a matching line section 14 provided on the pad section 11 side, and a connection line section 12 for connecting the pad section 11 and the matching line section 14. K characteristic impedance of the pad section 11 is set larger than that of the wafer probe, while a characteristic impedance of the matching line section 14 is set smaller than that of the wafer probe; and an



electrical length of the connection line section 12 and the matching line section 14 combined is set 0.16 times as large as a free space wavelength of a high-frequency signal which has the maximum frequency to be adopted.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's

Searching PAJ

decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号 特開2003-23010 (P2003-23010A)

(43)公開日 平成15年1月24日(2003.1.24)

(51) Int.Cl.7	識別	記号 F I	1	デ	-73-}*(参考)
H01L	21/3205	G 0	1 R 31/26	J	2G003
G01R	31/26	но	1 L 21/88	T	2G132
	31/28	G 0	1 R 31/28	U	5 F O 3 3

審査請求 未請求 請求項の数8 OL (全 12 頁)

(21)出願番号 特願2001-209522(P2001-209522)

(22)出願日 平成13年7月10日(2001.7.10)

(71)出願人 000006633

京セラ株式会社

京都府京都市伏見区竹田鳥羽殿町6番地

(72)発明者 奥道 武宏

京都府相楽郡精華町光台3丁目5番地3号

京セラ株式会社中央研究所内

Fターム(参考) 20003 AA07 AA10 AB06 AE03 AC04

AG08

2G132 AA00 AA20 AB01 AC09 AD03

AK04 AL18 AL19

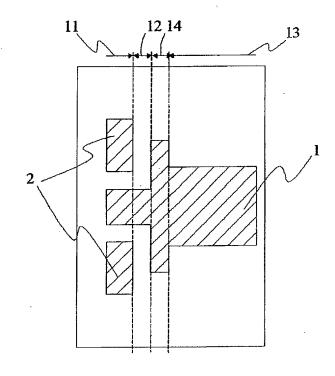
5F033 HH00 MM17 VV07 VV12 XX37

(54) 【発明の名称】 高周波用プロービングパッド

(57)【要約】

【課題】 高周波用プロービングバッドのウェハプロープとの接触部の形状が制限されるため、特性インビーダンスの不整合が生じ、信号の反射が増大し、高周波信号の伝搬が不十分となるという問題点があった。

【解決手段】 誘電体基板上に形成した信号導体 1 が、両側に接地導体 2 が形成されたウェハプローブを接触させるパッド部11と、被測定物から引き出された引き出し線路部13と、そのパッド部11側に設けられた整合線路部14との間を接続する接続線路部12とから構成されており、パッド部11の特性インピーダンスをウェハプローブよりも大きく、整合線路部14の特性インピーダンスをウェハプローブよりも小さくするとともに、接続線路部12と整合線路部14とを合わせた電気長を適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の0.16倍以下とした高周波用ブロービングパッドである。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 誘電体材料から成る基板の下面に下面接 地導体を形成するとともに上面に前記下面接地導体に対 向させて信号導体を形成して成り、該信号導体は、その 両側に接地導体が形成されて前記信号導体および前記接 地導体にコプレーナ線路構造のウェハブローブの信号導 体および接地導体をそれぞれ接触させるバッド部と、被 測定物から電気的に接続されて引き出された引き出し線 路部と、前記引き出し線路部の前記バッド部側に設けら れた整合線路部と、前記バッド部の前記信号導体と前記 10 整合線路部との間を電気的に接続する接続線路部とから 構成されており、かつ前記パッド部の特性インピーダン スを前記ウェハプローブよりも大きく、前記整合線路部 の特性インピーダンスを前記ウェハブローブよりも小さ くするとともに、前記接続線路部と前記整合線路部とを 合わせた電気長を適用される最高周波数の高周波信号の 自由空間波長の0.16倍以下としたことを特徴とする 高周波用プロービングバッド。

【請求項2】 前記パッド部の特性インピーダンスと前記整合線路部の特性インピーダンスとの相乗平均値を前 20記引き出し線路部の特性インピーダンス値により除した値が0.95以上1.07以下であることを特徴とする請求項1記載の高周波用ブロービングパッド。

【請求項3】 前記接続線路部と前記整合線路部とを合わせた電気長が、適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下であることを特徴とする請求項2記載の高周波用プロービングバッド。

【請求項4】 前記接地導体を前記接続線路部および前記整合線路部の両側にそれぞれ延在させたことを特徴とする請求項1記載の高周波用プロービングバッド。

【請求項5】 前記パッド部の特性インピーダンスと前記整合線路部の特性インピーダンスとの相乗平均値を前記引き出し線路部の特性インピーダンス値により除した値が0.90以上1.02以下であることを特徴とする請求項4記載の高周波用プロービングパッド。

【請求項6】 前記接続線路部と前記整合線路部とを合わせた電気長が、適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下であることを特徴とする請求項5記載の高周波用プロービングバッド。

【請求項7】 前記基板の上面に前記信号導体および前記接地導体を覆って誘電体材料から成る誘電体膜を形成するとともに、前記パッド部の前記信号導体および前記接地導体上の前記誘電体膜に、前記ウェハブローブの信号導体および接地導体を接触させるための誘電体膜非形成領域を設けたことを特徴とする請求項1乃至請求項6のいずれかに記載の高周波用プロービングパッド。

【請求項8】 前記誘電体膜の誘電率が前記基板の誘電率よりも大きいことを特徴とする請求項7記載の高周波用プロービングバッド。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は半導体素子や半導体素子収納用バッケージ・回路基板についてのマイクロ技帯あるいはミリ波帯といった高周波における電気的特性の測定に使用される高周波用プロービングバッドに関し、特にウェハブローブを接触させるバッド部における反射特性を改善した低反射特性の高周波用プロービングバッドに関する。

2

[0002]

【従来の技術】マイクロ波帯あるいはミリ波帯といった 高周波帯域における半導体素子や半導体素子収納用バッケージ・回路基板についての電気的特性の測定評価においては、測定器側には、コブレーナ線路構造を有し、測定物との接触により高確度測定を可能としたウェハブローブが用いられる。一方、測定物側にはこのウェハブローブを接触させて測定を行なうための高周波用ブロービングバッドが形成されて用いられる。

【0003】との高周波用プロービングパッドは、誘電体基板上に信号導体および接地導体が形成されて成り、その形状や寸法は、ウェハブローブの信号導体および接地導体との電気的接続のために要求される接触部の形状が制限された条件において製造可能な範囲で設定される。そのため、用いる基板の誘電率や信号導体および接地導体の形状によっては、プロービングパッドの特性インピーダンスがウェハブローブの特性インピーダンスに整合しない場合が生じるととがあった。

【0004】例えば、高周波用プロービングパッドについて、比誘電率が3.4で厚みが0.20mmの誘電体基板の下面のほぼ全面に導体を形成して下面接地導体とし、上30 面に導体厚みが10μmで幅が0.20mmの信号導体およびこの信号導体の両側に0.10mmの間隔を空けて接地導体を形成することでウェハブローブが要求する寸法に対応させたパッド部の特性インビーダンスは65Ωとなる。一方、これに対応するウェハブローブの特性インビーダンスは50Ωである。このため、ウェハブローブが要求する寸法に対応させたパッド部における伝送線路の特性インビーダンスは、ウェハブローブの特性インビーダンスに対して大きく、ウェハブローブとの特性インビーダンスの整合が実現できていないこととなる。

0 【0005】このような場合、従来のバッド部と引き出し線路との接続においては、その間を線路幅を直線的に変化させた伝送線路で接続することにより高周波用プロービングバッドを構成していた。

【0006】例えば、図4に従来の高周波用プロービングパッドの構造の例を平面図で示すように、比誘電率が3.4で厚みが0.20mmの誘電体基板の下面のほぼ全面に導体を形成して下面接地導体とし、上面に導体厚みが10μmで幅が0.20mmの信号導体1および信号導体1の両側に0.10mmの間隔を空けて接地導体2を形成すること

50 でウェハプローブが要求する寸法に対応したパッド部11

3

と、導体厚みが10μmで信号導体1の幅を0.45mmとした引き出し線路部13と、バッド部11と引き出し線路部13との間を信号導体1と接地導体2との間隔を0.1mm確保して45°の角度にて直線的に接続した接続部12とから構成して、プロービングバッドとする。この従来の高周波用プロービングバッドの電気的特性を電磁界シミュレーションにより抽出すると、図10に線図で示すような周波数特性の特性曲線が得られる。

【0007】図10亿おいて、横軸は周波数(単位:GH z)、縦軸は入力した高周波信号の内の反射された量の 10 評価指標としての反射係数(単位:dB)を示しており、特性曲線は反射係数の周波数特性を示している。 Cの結果から、周波数が高くなると反射係数が大きくなり、特性インピーダンスの不整合による反射が生じていることが分かる。したがって、この場合は、反射が比較的小さい低周波帯域においてのみ使用可能であることが分かる。

[0008]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、上記のような従来の高周波用プロービングバッドにおいては、誘電体基板上に形成した信号導体および接地導体から成るプロービングバッドが、ウェハプローブの信号導体および接地導体との電気的接続のために要求される、接触部の形状が制限された条件において製造可能な範囲で設定されるために、ウェハブローブとの間で特性インビーダンスの不整合が生じることとなり、その結果、入射信号に対して反射が増大してしまい、特に周波数が高くなるにつれて高周波信号の伝搬が不十分となって高周波特性の正確な測定ができなくなってしまうという問題点があった。

【0009】本発明は上記従来技術における問題点に鑑みてなされたものであり、その目的は、ブロービングバッドの形状設定に制限がある場合においても、高周波においてもウェハブローブとのインビーダンス整合を行なうことが可能で、高周波特性の正確な測定が可能な高周波用ブロービングバッドを提供することにある。

[0010]

【課題を解決するための手段】本発明の第1の高周波用プロービングパッドは、誘電体材料から成る基板の下面に下面接地導体を形成するとともに上面に前記下面接地導体に対向させて信号導体を形成して成り、この信号導体は、その両側に接地導体が形成されて前記信号導体および前記接地導体にコプレーナ線路構造のウェハプローブの信号導体および接地導体をそれぞれ接触させるパッド部と、被測定物から電気的に接続されて引き出された引き出し線路部と、前記引き出し部の前記パッド部側に設けられた整合線路部と、前記パッド部の信号導体と前記整合線路部との間を電気的に接続する接続線路部とから構成されており、かつ前記パッド部の特性インビーダンスを前記ウェハプローブよりも大きく、前記整合線路

部の特性インピーダンスを前記ウェハブローブよりも小さくするとともに、前記接続線路部と前記整合線路部とを合わせた電気長を適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の0.16倍以下としたことを特徴とするものである。

【0011】また、本発明の第2の高周波用プロービングパッドは、上記第1の高周波用プロービングパッドにおいて、前記パッド部の特性インピーダンスと前記整合線路部の特性インビーダンスとの相乗平均値を前記引き出し線路部の特性インピーダンス値により除した値が0.95以上1.07以下であることを特徴とするものである。

【0012】さらに、本発明の第3の高周波用ブロービングバッドは、上記第2の高周波用ブロービングバッドにおいて、前記接続線路部と前記整合線路部とを合わせた電気長が、適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下であることを特徴とするものである。

【0013】また、本発明の第4の高周波用プロービングパッドは、上記第1の高周波用プロービングパッドに20 おいて、前記接地導体を前記接続線路部および前記整合線路部の両側にそれぞれ延在させたことを特徴とするものである。

【0014】また、本発明の第5の高周波用プロービングバッドは、上記第4の高周波用プロービングバッドにおいて、前記バッド部の特性インビーダンスと前記整合線路部の特性インビーダンスとの相乗平均値を前記引き出し線路部の特性インビーダンス値により除した値が0.90以上1.02以下であることを特徴とするものである。

【0015】さらに、本発明の第6の高周波用プロービングパッドは、上記第5の高周波用プロービングパッドにおいて、前記接続線路部と前記整合線路部とを合わせた電気長が、適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下であることを特徴とするものである。

【0016】さらに、本発明の第7の高周波用プロービングパッドは、上記の第1乃至第6のいずれかの高周波用プロービングパッドにおいて、前記基板の上面に前記信号導体および前記接地導体を覆って誘電体材料から成る誘電体膜を形成するとともに、前記パッド部の前記信号導体および前記接地導体上の前記誘電体膜に、前記ウェハブローブの信号導体および接地導体を接触させるための誘電体膜非形成領域を設けたことを特徴とするものである。

【0017】さらに、本発明の第8の高周波用プロービングバッドは、上記第7の高周波用プロービングバッドにおいて、前記誘電体膜の誘電率が前記基板の誘電率よりも大きいことを特徴とするものである。

[0018]

ら構成されており、かつ前記バッド部の特性インピーダ 【発明の実施の形態】本発明の第1の高周波用プロービ ンスを前記ウェハプローブよりも大きく、前記整合線路 50 ングパッドによれば、誘電体材料から成る基板の下面に

30

40

6

下面接地導体を形成するとともに上面に下面接地導体に 対向させて信号導体を形成して成り、この信号導体は、 その両側に接地導体が形成されて信号導体および接地導 体にコプレーナ線路構造のウェハブローブの信号導体お よび接地導体をそれぞれ接触させるパッド部と、被測定 物から電気的に接続されて引き出された引き出し線路部 と、引き出し部のバッド部側に設けられた整合線路部 と、バッド部の信号導体と整合線路部との間を電気的に 接続する接続線路部とから構成されており、かつパッド 部の特性インピーダンスをウェハブローブよりも大き く、整合線路部の特性インビーダンスをウェハプローブ よりも小さくするとともに、接続線路部と整合線路部と を合わせた電気長を適用される最高周波数の高周波信号 の自由空間波長の0.16倍以下としたことから、ウェハブ ローブから見て最高周波数の高周波信号の自由空間波長 に対して十分に短い電気長の範囲において特性インピー ダンスが大きい部位と特性インピーダンスが小さい部位 とが存在することでその相互作用によりウェハプローブ から見た特性インピーダンスを整合させることが可能と なるので、その結果、入射信号に対して反射が増大する 20 という問題点や、周波数が高くなるにつれて高周波信号 の伝搬が不十分となるという問題点を解決することがで

【0019】このような本発明の高周波用プロービング バッドにおいて、信号導体の幅や長さあるいは信号導体 と接地導体との間隔は、バッド部・接続線路部・引き出 し線路部および整合線路部において、パッド部ではウェ ハプローブのプロービングが可能であるとともに作製上 の困難がない範囲で設定するが、その特性インピーダン スはウェハプローブの特性インピーダンスよりも大きい 範囲でなるべくそれに近づくようにすることで、インビ ーダンス整合を行なうための整合線路部の特性インピー ダンスはウェハプローブの特性インピーダンスに近づい ていくこととなり、またバッド部と整合線路部および引 き出し線路部の特性インピーダンスの不連続性が小さく なってくるために、インビーダンス整合がより確実に行 なわれる上、接続線路部の長さを短くすることとなり、 さらに適用可能な周波数が高くなることとなるために、 バッド部の特性インピーダンスの設定においては前述の 設定とすることが望ましい。

【0020】なお、接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長が適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の0.16倍を超えると、高周波信号にとってその長さのインピーダンスの不連続性が不要な回路素子として働き、インピーダンス整合が困難となる傾向がある。

【0021】また、整合線路部の特性インピーダンスは パッド部の特性インピーダンスと整合線路部の特性イン ピーダンスとの相乗平均値を引き出し線路部の特性イン ピーダンス値により除した値が0.95以上1.07以下である ように設定するとよい。 【0022】本発明の第2の高周波用プロービングパッドによれば、バッド部の特性インビーダンスと整合線路部の特性インビーダンスとの相乗平均値を引き出し線路部の特性インビーダンス値により除した値が0.95以上1.07以下であるものとしたときには、インビーダンス整合に必要な素子値の近傍に整合線路部の特性インビーダンスを維持することができるため、特性インビーダンスの整合が確実になされるので、より低反射特性の高周波用プロービングバッドとすることができる。

【0023】なお、この値が0.95未満となると、整合線路部の特性インピーダンスが低くなりすぎるためにインピーダンス整合に必要な素子値からはずれ、高周波になるにつれて整合が不十分となる傾向があり、他方、1.02を超えると、従来の高周波用プロービングバッドの形状に近づくためにインピーダンス整合の効果が小さくなってしまうという傾向がある。

【0024】さらに好適には、整合線路部の特性インピーダンスを前記の好適な範囲に設定した場合に、接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長を適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下にするとよい。

【0025】本発明の第3の高周波用プロービングバッドによれば、第2の高周波用プロービングバッドにおいて、接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長が、適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下であるものとしたときには、適用される最高周波数においてもその長さのインビーダンスの不連続性はインビーダンス整合として働き、不要な回路素子として見えることがなくなる傾向があり、より確実にインビーダンス整合を行なうことができる高周波用プロービングバッドとなる。

【0026】また、本発明の第4の高周波用プロービングパッドによれば、第1の高周波用プロービングパッドにおいて、パッド部の信号導体の両側に形成された接地導体を接続線路部および整合線路部の信号導体の両側に延在させたことから、第1の高周波用プロービングパッドと同様に、ウェハプローブから見て最高周波数の高周波信号の自由空間波長に対して十分に短い電気長の範囲において特性インビーダンスが大きい部位と特性インビーダンスが小さい部位とが存在することでその相互作用によりウェハプローブから見た特性インビーダンスを整合させることが可能となるので、その結果、入射信号に対して反射が増大するという問題点や、周波数が高くなるにつれて高周波信号の伝搬が不十分となるという問題点を解決することができる。

【0027】 このような本発明の第4の高周波用プロービングパッドにおいても、信号導体の幅や長さあるいは信号導体と接地導体との間隔は、パッド部・接続線路部・引き出し線路部および整合線路部において、パッド部50 はウェハブローブのプロービングが可能であるとともに

作成上の困難がない範囲で設定するが、その特性インビ ーダンスはウェハブローブの特性インピーダンスよりも 大きい範囲でなるべくそれに近づくようにすることで、 インピーダンス整合を行なうための整合線路部の特性イ ンピーダンスはウェハプローブの特性インピーダンスに 近づいていくこととなり、パッド部と整合線路部および 引き出し線路部の特性インピーダンスの不連続性が小さ くなってくるために、インピーダンス整合がより確実に 行なわれる上、接続線路部の長さを短くすることとな り、適用可能な周波数が高くなることとなるために、パ 10 ッド部の特性インピーダンスの設定においては前述の設 定とすることが望ましい。

【0028】なお、この第4の高周波用プロービングバ ッドにおいても、接続線路部と整合線路部とを合わせた 電気長が適用される最高周波数の高周波信号の自由空間 波長の0.16倍を超えると、高周波信号にとってその長さ のインピーダンスの不連続性が不要な回路素子として働 き、インピーダンス整合が困難となる傾向がある。

【0029】また、本発明の第4の高周波用プロービン グバッドにおいては、整合線路部の特性インピーダンス 20 は、パッド部の特性インピーダンスと整合線路部の特性 インビーダンスとの相乗平均値を引き出し線路部の特性 インピーダンス値により除した値が0.90以上1.02以下で あるように設定するとするとよい。

【0030】本発明の第5の高周波用プロービングバッ ドによれば、第4の高周波用ブロービングパッドにおい て、パッド部の特性インピーダンスと整合線路部の特性 インピーダンスとの相乗平均値を引き出し線路部の特性 インピーダンス値により除した値が0.90以上1.02以下で あるものとしたときには、インピーダンス整合に必要な 素子値の近傍に整合線路部の特性インピーダンスを維持 することができるため、特性インピーダンスの整合が確 実になされるので、より低反射特性の高周波用プロービ ングパッドとすることができる。

【0031】なお、この値が0.90未満となると、整合線 路部の特性インピーダンスが低くなりすぎるためにイン ピーダンス整合に必要な素子値からはずれ、高周波にな るにつれて整合が不十分となる傾向があり、他方、1.02 を超えると、従来の高周波用プロービングバッドの形状 に近づくためにインピーダンス整合の効果が小さくなっ てしまう傾向がある。

【0032】さらに好適には、整合線路部の特性インピ ーダンスを前記の好適な範囲に設定した場合に、接続線 路部と整合線路部とを合わせた電気長を適用される最高 周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下にす るとよい。

【0033】本発明の第6の高周波用プロービングバッ ドによれば、第5の高周波用プロービングパッドにおい て、接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長が、適 用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分 50 なるため、周波数に対する特性インビーダンスの変化を

の1以下であるものとしたときには、適用される最高周 波数においてもその長さのインピーダンスの不連続性は インピーダンス整合として働き、不要な回路素子として 見えることがなくなる傾向があり、より確実にインピー ダンス整合を行なうことができる高周波用プロービング パッドとなる。

R

【0034】本発明の第7の高周波用プロービングパッ ドによれば、第1乃至第6のいずれかの高周波用プロー ビングバッドにおいて、基板の上面に信号導体および接 地導体を覆って誘電体材料から成る誘電体膜を形成する とともに、バッド部の信号導体および接地導体上の誘電 体膜に、ウェハプローブの信号導体および接地導体を接 触させるための誘電体膜非形成領域を設けたときには、 より低インピーダンスのパッドを構成することができる ためにウェハプローブの特性インビーダンスに近づける ことが可能であり、パッド部と整合線路部および引き出 し線路部の特性インピーダンスの不連続性が小さくなっ てくるために、従来のものに比べてより高周波における 測定にも適用できる高周波用プロービングパッドとする ことができる。

【0035】との場合、誘電体膜の材料や厚み等は、誘 電体基板としてガラス布樹脂系材料、例えばPTFE (ポリテトラフルオロエチレン) · PPE (ポリフェニ レンエーテル)・BT (ビスマレイドトリアジン) レジ ン・フッ素・シアネートエステル・フェノール・エポキ シ等の樹脂や、ガラス布樹脂系・セラミック複合材料を 用いる場合には、例えばエポキシやポリイミドといった 誘電体材料を塗布することによって被着形成すればよ く、また、その厚みは、塗布する上で困難が生じない範 囲であって、導体厚み程度以上あればよい。また、誘電 体基板としてセラミック材料を用いる場合には、例えば エポキシやポリイミドといった材料に限らず、セラミッ ク層を印刷工法により形成して基板と同時に焼成するこ とで誘電体膜として形成してもよい。

【0036】なお、誘電体膜非形成領域を設ける場合、 プロービングにおいて困難が生じない範囲で設定すれば 良いが、バッド部を構成する信号導体および接地導体の 間および上面においても誘電体膜を形成することで、容 量性を増すこととなり、よりウェハブローブの特性イン 40 ピーダンスに近づくこととなるために前述の効果が得ら れることから、誘電体膜非形成領域はなるべく小さくす ることが望ましい。

【0037】本発明の第8の高周波用プロービングパッ ドによれば、第7の高周波用プロービングパッドにおい て、誘電体膜の誘電率が基板の誘電率よりも大きいもの としたときには、伝送線路の断面で見た場合に、基板内 部に分布する電界が減少することなり、基板の上面の信 号導体および接地導体の近傍に電界の分布が多くなるこ とから、低周波と高周波における電界の分布がより近く

より小さくすることができるために、高周波になっても 特性インピーダンスの整合が良好であることから、従来 のものに比べてより高周波における測定にも適用できる 高周波用プロービングパッドとすることができる。

9

【0038】以下、図面に基づいて本発明の高周波用プ ロービングパッドを詳細に説明する。

【0039】図1は本発明の第1~第3の高周波用プロ ービングバッドについての実施の形態の一例を示す平面 図である。図1において、1は信号導体、2はバッド部 11において信号導体1の両側に位置するように形成され 10 た接地導体であり、それぞれ誘電体材料から成る基板

(図示せず)の上面に形成している。なお、この誘電体 基板の下面の例えば略全面に信号導体1および接地導体 2と対向させて導体を形成して下面接地導体 (図示せ ず)とし、上面の接地導体2とはスルーホール導体等の 貫通導体(図示せず)を介して電気的に接続してある。

【0040】との信号導体1および接地導体2は、例え ば図1に示すように高周波信号の伝送方向においてその 形状を変化させて形成することにより、ウェハブローブ

に合わせることでこれらを接触させて電気的に接続可能 としたパッド部11と、被測定物(図示せず)から電気的 に接続されて引き出された引き出し線路部13と、これら パッド部11と引き出し線路部13との間で引き出し線路部 13のパッド部11側に設けられたインピーダンス整合を行 なうための整合線路部14と、さらにパッド部11と整合線 路部14との間を電気的に接続するための接続線路部12と から構成されている。

【0041】そして、信号導体1および接地導体2は、 ウェハプローブの特性インピーダンスに対して、パッド 部11の特性インピーダンスはそれより大きく、整合線路 部14の特性インピーダンスはそれより小さくするととも に、引き出し線路部13の特性インピーダンスはそれとほ ぼ等しくなるように設定している。

【0042】さらに、信号導体1および接地導体2は、 整合線路部14とその前後の接続線路部12とを合わせた線 路の電気長を、適用される最高周波数の高周波信号の自 由空間波長の0.16倍以下としている。

【0043】このような構成とすることにより、ウェハ プローブから見て波長に対して十分に短い電気長の範囲 において特性インピーダンスが大きい部位と特性インピ ーダンスが小さい部位とが存在することで、その相互作 用によりウェハプローブから見た特性インピーダンスが 整合されることとなり、それにより、特性インピーダン スの不整合に起因して入射信号に対して反射が増大した り、特に周波数が高くなるにつれて高周波信号の伝搬が 不十分となるという問題点をなくすことができる。

【0044】次に、図2は本発明の第4~第6の高周波 用プロービングパッドについての実施の形態の一例を示 す平面図である。図2において図1と同様の箇所には同 50

じ符号を付してあり、1は信号導体、2は接地導体、11 はパッド部、12は接続線路部、13は引き出し線路部、14 は整合線路部である。ととで、接地導体2は、接続線路 部12および整合線路部14の信号導体1の両側にそれぞれ 延在させて形成されている。

【0045】そして、信号導体1および接地導体2は、 ウェハプローブの特性インビーダンスに対して、バッド 部11の特性インピーダンスはそれより大きく、整合線路 部14の特性インピーダンスはそれより小さくするととも に、引き出し線路部13の特性インピーダンスはそれとほ ぼ等しくなるように設定している。

【0046】さらに、信号導体1および接地導体2は、 整合線路部14とそのパッド部11側の接続線路部12とを合 わせた線路の電気長を、適用される最高周波数の高周波 信号の自由空間波長の0.16倍以下としている。

【0047】とのような構成とすることにより、ウェハ プローブから見て波長に対して十分に短い電気長の範囲 において特性インピーダンスが大きい部位と特性インピ ーダンスが小さい部位とが存在することで、その相互作 (図示せず)の信号導体および接地導体が要求する寸法 20 用によりウェハブローブから見た特性インピーダンスが 整合されることとなり、それにより、特性インピーダン スの不整合に起因して入射信号に対して反射が増大した り、特に周波数が高くなるにつれて高周波信号の伝搬が 不十分となるという問題点をなくすことができる。

> 【0048】次に、図3は本発明の第7・第8の高周波 用プロービングバッドについての実施の形態の一例を示 す平面図である。図3において図1と同様の箇所には同 じ符号を付してあり、1は信号導体、2は接地導体、11 はパッド部、12は接続線路部、13は引き出し線路部、14 は整合線路部である。また、3は基板(図示せず)の上 面に信号導体1および接地導体2を覆って形成された誘 電体材料から成る誘電体膜であり、4はパッド部11の信 号導体1および接地導体2上の誘電体膜3に設けた、ウ ェハプローブの信号導体および接地導体を当接させるた めの誘電体膜非形成領域である。

> 【0049】とのように誘電体膜3を形成するとともに 誘電体膜非形成領域4を設けることにより、周波数に対 するプロービングバッドにおける特性インピーダンスを ウェハブローブの特性インピーダンスに近づけることが できる結果、特性インピーダンスの変化を小さくすると とができ、高周波に対しても特性インピーダンスの整合 が良好に行なえるものとなる。

> 【0050】なお、この例では誘電体膜非形成領域4の 形状・大きさ・位置は0.15mm幅のスリット(矩形)を 信号導体1の中心とスリットの中心を合わせ、その両隣 にも同様のスリットを0.10mmの間隔をおいて設けると とで、ウェハプローブの信号導体と接地導体との中心間 隔(ピッチ)0.25mmに対応するものとしたが、他にも 誘電体膜非形成領域4の形状としては円形や楕円形状・ 正方形状あるいはその組み合わせの形状等としてもよ

44

[0051]

【実施例】次に、本発明の高周波用ブロービングバッド について具体例を説明する。

11

【0052】まず、本発明の第1~第3の高周波用プロービングパッドの一例として、適用周波数をDC~80GHzとして機能させるために、比誘電率が3.4で厚みが0.20mmの誘電体基板の下面の略全面に導体を形成して下面接地導体とし、上面にはこれに対向させて、厚みを10μmに設定した、信号線幅が0.20mmで接地導体との間隔が0.10mmのパッド部と、信号線幅を0.70mmとした長さが0.10mmの整合線路部と、信号線幅を0.45mmとした長さが0.5mmの引き出し線路部と、パッド部と整合線路部との間を接続する、信号線幅を0.20mmとした長さが0.10mmの接続線路部とを各々形成し、パッド部を高周波信号がウェハブローブの先端から0.05mmの長さだけ伝搬するようにして形成し、図1に示すような形状の本発明の第1~第3の高周波用ブロービングパッドの試料Aを得た。

【0053】また、本発明の第4~第6の高周波用プロービングパッドの一例として、適用周波数をDC~80GHzとして機能させるために、試料Aと同様にして、比誘電率が3.4で厚みが0.20mmの誘電体基板の下面の略全面に導体を形成することで下面接地導体とし、上面にはこれに対向させて、厚みを10μmに設定した、信号線幅が0.20mmで接地導体との間隔が0.10mmのパッド部と、信号線幅が0.70mmで接地導体との間隔を0.10mmとした長さが0.10mmの整合線路部と、パッド部と整合線路部との間を接続する、信号線幅を0.20mmとした長さが0.10mmの接続線路部とを各々形成し、パッド部を高周波信号がウェハブローブの先端から0.05mmの長さだけ伝搬するようにして形成し、図2に示すような形状の本発明の第4~第6の高周波用プロービングパッドの試料Bを得た。

【0054】さらに、比較例として、比誘電率が3.4で厚みが0.20mmの誘電体基板の下面の略全面に導体を形成することで下面接地導体とし、上面にはこれに対向させて、厚みを10μmに設定した、信号線幅が0.20mmで接地導体との間隔が0.10mmのバッド部と、信号線幅を0.45mmとした長さが0.5mmの引き出し線路部と、バッド部と引き出し線路部との間を接続する、信号導体とバッド部の接地導体との間隔を0.10mm確保した角度45の直線状の接続線路部とを形成し、バッド部を高周波信号がウェハブローブの先端から0.05mmの長さだけ伝搬するようにして形成し、図4に示すような形状の従来の高周波用プロービングバッドの試料Cを得た。

【0055】以上の試料A~Cについて、電気的特性を電磁界シミュレーションにより抽出すると、図5に線図で示すような周波数特性の特性曲線が得られた。図5において、横軸は周波数(単位:GHz)、縦軸は入力し

た信号の内の反射された量の評価指標としての反射係数 (単位:dB)を示しており、特性曲線は反射係数の周 被数特性を示している。また、特性曲線に付記したA・ B・Cは各々試料A・B・Cの特性曲線であることを示 している。

【0056】との結果から、従来の高周波用プロービングパッドである試料Cでは、周波数が高くなると反射係数が大きくなり、特性インビーダンスの不整合による反射が生じていることが分かる。一方、本発明の高周波プロービングパッドである試料A・Bについては、高周波においても反射が小さく、良好な電気的特性を有する高周波用プロービングパッドであることが分かる。

【0057】次に、試料Aと同一の構成として、整合線路部の幅のみを変化させることによって整合線路部のインビーダンスを変化させることにより、整合部のインビーダンスを変化させた試料を得た。これらの試料について、電気的特性を電磁界シミュレーションにより抽出することにより、バッド部の特性インビーダンスと整合線路部の特性インビーダンスとの相乗平均値を引き出し線路部の特性インビーダンス値により除した値をインビーダンス比としたときに、プロービングバッドの性能の目安として、ここでは反射係数が-20dB以下を維持することが可能な最高の周波数を適用可能最高周波数とし、接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長を適用可能最高周波数の高周波信号の自由空間波長により除した値を相当波長比として、その依存性を抽出すると、図6に線図で示すような特性曲線が得られた。

【0058】図6において、横軸はインビーダンス比、 左縦軸は適用可能最高周波数(単位:GHz)、右縦軸 は相当波長比を示しており、黒四角および実線の特性曲 線は整合部のインビーダンスを変化させたときの適用可 能最高周波数の変化を、×および破線の特性曲線は整合 部のインビーダンスを変化させたときの相当波長比の変 化を示しており、整合部のインビーダンス変化による高 周波用ブロービングバッドの性能を示している。

【0059】この結果から、従来の高周波用プロービングパッド(試料Cに相当)の適用可能最高周波数が39GHzであるのに比べて、本発明の高周波用プロービングパッドの試料A・Bではどの試料も黒四角および実線の特性曲線が示すように40GHz以上の適用可能最高周波数を有していることから、いずれの試料も適用可能最高周波数は高周波側に得られており、反射が少ない良好な高周波用プロービングパッドとして機能していることが分かる。そして、いずれの試料についても、×および破線の特性曲線が示すように0.15以下の相当波長比を有していることから、相当波長比が0.15以下により実現できていることが分かる。また、この結果から、より高周波に適用するためには、整合部のインピーダンス変化に伴う適用可能最高周波数の特性曲線(黒四角および実線曲線)において、より高周波で安定した特性を示す範囲が

存在することが分かり、その範囲から、インピーダンス 1比を0.95以上かつ1.07以下とすることが好適であるこ

【0060】また、試料Aと同一の構成として、整合線 路部の長さのみを変化させることによって整合線路部の 電気長を変化させることにより、整合部の電気長を変化 させた試料を得た。これらの試料について、電気的特性 を電磁界シミュレーションにより抽出することにより、 プロービングバッドの性能の目安として、ここでも反射 係数が-20d B以下を維持することが可能な最高の周波 数を適用可能最高周波数とし、接続線路部と整合線路部 とを合わせた電気長を適用可能最高周波数の高周波信号 の自由空間波長により除した値を相当波長比として、そ

とも分かる。

線が得られた。

【0061】図7において、横軸は適用可能最高周波数 (単位: GHz)、縦軸は相当波長比を示しており、実 線にて適用可能最高周波数特性を示し、黒四角および実 線の特性曲線は整合部の電気長変化による高周波用プロ ービングパッドの性能を示している。

の依存性を抽出すると、図7に線図で示すような特性曲

【0062】この結果から、適用可能最高周波数が下が ると、相当波長比の基準の波長が長くなることになる が、その基準の波長に対する整合部+接続部の電気長の 比は一定していることから、整合部の電気長が長くなる ことにより、適用可能最高周波数が低下することが分か り、さらには、その適用可能最高周波数における相当波 長比はほぼ一定の傾向を示しており、適用可能最高周波 数をより高い周波数に設定することによって、製造上の 困難がなく安定して高性能を得ることができることとな るために、この結果から、接続線路部と整合線路部とを 合わせた電気長を適用する最高周波数の高周波信号の自 由空間波長の8分の1 (相当波長比0.125以下) にする ことで、より確実な整合が行なえることが分かる。

【0063】次に、試料Bと同一の構成として、整合線 路部の幅のみを変化させることによって整合線路部のイ ンピーダンスを変化させることにより、整合部のインビ ーダンスを変化させた試料を得た。これらの試料につい て、電気的特性を電磁界シミュレーションにより抽出す ることにより、パッド部の特性インピーダンスと整合線 路部の特性インピーダンスとの相乗平均値を引き出し線 40 路部の特性インピーダンス値により除した値をインピー ダンス比としたときに、プロービングバッドの性能の目 安として、ここでも反射係数が-20d B以下を維持する ととが可能な最高の周波数を適用可能最高周波数とし、 接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長を適用可能 最高周波数の高周波信号の自由空間波長により除した値 を相当波長比として、その依存性を抽出すると、図8に 線図で示すような特性曲線が得られた。

【0064】図8において、横軸はインピーダンス比、

は相当波長比を示しており、黒四角および実線にて適用 可能最高周波数特性を示し、破線にて相当波長比特性を 示し、整合部のインピーダンス変化による高周波用プロ

14

ービングパッドの性能を示している。

【0065】との結果から、従来の高周波用プロービン グパッド (試料Cに相当) の適用最高周波数が39GH z であるのに比べて、本発明の高周波用プロービングパッ ドの試料A・Bではどの試料も黒四角および実線の特性 曲線が示すように40GHz以上の適用可能最高周波数を 有していることから、いずれの試料も適用最高周波数は 高周波側に得られており、反射が少ない良好な高周波用 プロービングパッドとして機能していることが分かる。 そして、どの試料も×および破線の特性曲線が示すよう に0.15以下の相当波長比を有していることから、いずれ の試料についても、相当波長比が0.15以下により実現で きていることが分かる。また、この結果から、より高周 波に適用するためには、整合部のインピーダンス変化に 伴う適用可能最高周波数の特性曲線(黒四角および実線 曲線)において、より高周波で安定した特性を示す範囲 20 が存在することが分かり、その範囲から、インピーダン ス比を0.90以上かつ1.02以下とすることが好適であるこ とも分かる。

【0066】また、試料Bと同一の構成として、整合線 路部の長さのみを変化させることによって整合線路部の 電気長を変化させることにより、整合部の電気長を変化 させた試料を得た。これらの試料について、電気的特性 を電磁界シミュレーションにより抽出することにより、 プロービングバッドの性能の目安として、ここでも反射 係数が-20d B以下を維持することが可能な最高の周波 数を適用可能最高周波数とし、接続線路部と整合線路部 とを合わせた電気長を適用可能最高周波数の高周波信号 の自由空間波長により除した値を相当波長比として、そ の依存性を抽出すると、図9に線図で示すような特性曲 線が得られた。

【0067】図9において、横軸は適用可能最高周波数 (単位: GHz)、縦軸は相当波長比を示しており、黒 四角および実線の特性曲線は整合部の電気長変化による 高周波用ブロービングバッドの性能を示している。

【0068】この結果から、整合部の電気長が長くなる ことにより適用可能最高周波数が低下することが分か り、さらには、その適用可能最高周波数における相当波 長比はほぼ一定の傾向を示しており、適用可能最高周波 数をより高い周波数に設定することによって、製造上の 困難がなく安定して高性能を得ることができることとな るために、との結果から、接続線路部と整合線路部とを 合わせた電気長を適用する最高周波数の高周波信号の自 由空間波長の8分の1 (相当波長比0.125以下) にする ことで、より確実な整合が行なえることが分かる。

【0069】また、試料Aに対して比誘電率が4.4で厚 左縦軸は適用可能最高周波数(単位:GHz)、右縦軸 50 みが20μmの誘電体膜を基板の上面の略全面を覆うよう に形成するとともに、ウェハブローブの信号導体および 接地導体が接触する部位には誘電体膜を形成しない誘電 体膜非形成領域を設けることにより、図3に示すような 試料を得た。この試料について同様に評価した結果、試 料Aと同等の適用可能最高周波数を有する良好な低反射 特性を示した。

15

【0070】以上により、本発明の高周波用プロービングパッドによれば、プロービングパッドの形状設定にウェハプローブからの制限がある場合においても、整合線路部を設けることにより、高周波においても特性インビ 10ーダンスの良好な整合が可能であることが確認できた。【0071】なお、以上はあくまで本発明の実施の形態の例示であって、本発明はこれらに限定されるものではなく、本発明の要旨を逸脱しない範囲で種々の変更や改良を加えることは何ら差し支えない。

【0072】例えば、パッド部と整合線路部または整合 線路部と引き出し線路部の間に直線状に信号線幅を変化 させた線路部を設けて接続線路部としてもよく、この場 合の接続部はテーパ状に形成され、接続線路部として構 成要素となる。

【0073】また、例えば、整合線路部を信号線路から 分岐した開放端のスタブ線路として形成してもよく、こ の場合も、信号線路のインピーダンスが小さくなること から、同等の接続線路部となる。

[0074]

【発明の効果】以上のように、本発明の第1の高周波用 プロービングバッドによれば、誘電体材料から成る基板 の下面に下面接地導体を形成するとともに上面に下面接 地導体に対向させて信号導体を形成して成り、この信号 導体は、その両側に接地導体が形成されて信号導体およ び接地導体にコプレーナ線路構造のウェハブローブの信 号導体および接地導体をそれぞれ接触させるバッド部 と、被測定物から電気的に接続されて引き出された引き 出し線路部と、引き出し部のパッド部側に設けられた整 合線路部と、パッド部の信号導体と整合線路部との間を 電気的に接続する接続線路部とから構成されており、か つパッド部の特性インピーダンスをウェハプローブより も大きく、整合線路部の特性インピーダンスをウェハブ ローブよりも小さくするとともに、接続線路部と整合線 路部とを合わせた電気長を適用される最高周波数の高周 波信号の自由空間波長の0.16倍以下としたことから、ウ ェハプローブから見て最高周波数の高周波信号の自由空 間波長に対して十分に短い電気長の範囲において特性イ ンピーダンスが大きい部位と特性インピーダンスが小さ い部位とが存在することでその相互作用によりウェハブ ローブから見た特性インピーダンスを整合させることが 可能となるので、その結果、入射信号に対して反射が増 大するという問題点や、周波数が高くなるにつれて高周 波信号の伝搬が不十分となるという問題点を解決すると とができる。

【0075】また、本発明の第2の高周波用プロービングパッドによれば、第1の高周波用プロービングパッドにおいて、パッド部の特性インピーダンスと整合線路部の特性インピーダンスとの相乗平均値を引き出し線路部の特性インピーダンス値により除した値が0.95以上1.07以下であるものとしたときには、インピーダンス整合に必要な素子値の近傍に整合線路部の特性インピーダンスを維持することができるため、特性インピーダンスの整合が確実になされるので、より低反射特性の高周波用プロービングパッドとすることができる。

16

【0076】さらに、本発明の第3の高周波用プロービングパッドによれば、第2の高周波用プロービングパッドにおいて、接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長が、適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下であるものとしたときには、適用される最高周波数においてもその長さのインピーダンスの不連続性はインピーダンス整合として働き、不要な回路素子として見えることがなくなる傾向があり、より確実にインピーダンス整合を行なうことができる高周波用プロービングパッドとなる。

【0077】また、本発明の第4の高周波用プロービングパッドによれば、第1の高周波用プロービングパッドにおいて、パッド部の信号導体の両側に形成された接地導体を接続線路部および整合線路部の信号導体の両側に延在させたことから、第1の高周波用プロービングパッドと同様に、ウェハプローブから見て最高周波数の高周波信号の自由空間波長に対して十分に短い電気長の範囲において特性インビーダンスが大きい部位と特性インビーダンスが小さい部位とが存在することでその相互作用によりウェハプローブから見た特性インビーダンスを整合させることが可能となるので、その結果、入射信号に対して反射が増大するという問題点や、周波数が高くなるにつれて高周波信号の伝搬が不十分となるという問題点を解決することができる。

【0078】また、本発明の第5の高周波用プロービングバッドによれば、第4の高周波用プロービングバッドにおいて、バッド部の特性インビーダンスと整合線路部の特性インビーダンス値により除した値が0.90以上1.02以下であるものとしたときには、インピーダンス整合に必要な素子値の近傍に整合線路部の特性インビーダンスを維持することができるため、特性インビーダンスの整合が確実になされるので、より低反射特性の高周波用プロービングバッドとすることができる。

【0079】さらに、本発明の第6の高周波用プロービングパッドによれば、第5の高周波用プロービングパッドにおいて、接続線路部と整合線路部とを合わせた電気長が、適用される最高周波数の高周波信号の自由空間波長の8分の1以下であるものとしたときには、適用される最高周波数においてもその長さのインビーダンスの不

連続性はインピーダンス整合として働き、不要な回路素子として見えることがなくなる傾向があり、より確実にインピーダンス整合を行なうことができる高周波用プロービングバッドとなる。

17

【回2】本発明の第7の高周波用プロービングパッドによれば、第1乃至第6のいずれかの高周波用プロービングパッドにおいて、基板の上面に信号導体および接地導体を覆って誘電体材料から成る誘電体膜を形成するとともに、パッド部の信号導体および接地導体上の誘電体膜に、ウェハプローブの信号導体および接地導体上の誘電体膜に、ウェハプローブの信号導体および接地導には、より低インビーダンスのパッドを構成することができるためにウェハプローブの特性インビーダンスに近づけることが可能であり、パッド部と整合線路部および引き出し線路部の特性インビーダンスの不連続性が小さくなってくるために、従来のものに比べてより高周波における測定にも適用できる高周波用プロービングパッド適用可能最高周波とすることができる。

【0081】さらに、本発明の第8の高周波用プロービングパッドによれば、第7の高周波用プロービングパッドにおいて、誘電体膜の誘電率が基板の誘電率よりも大きいものとしたときには、伝送線路の断面で見た場合に、基板内部に分布する電界が減少することなり、基板の上面の信号導体および接地導体の近傍に電界の分布が多くなることから、低周波と高周波における電界の分布がより近くなるため、周波数に対する特性インピーダンスの変化をより小さくすることができるために、高周波になっても特性インピーダンスの整合が良好であることから、従来のものに比べてより高周波における測定にも適用できる高周波用プロービングパッドとすることができる

【0082】以上により、本発明によれば、プロービングパッドの形状設定に制限がある場合においても、高周波においてもウェハブローブとのインビーダンス整合を行なうことが可能で、高周波特性の正確な測定が可能な*

* 高周波用ブロービングパッドを提供することができた。 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1~第3の高周波用プロービングバッドの実施の形態の一例を示す平面図である。

【図2】本発明の第4~第6の高周波用ブロービングバッドの実施の形態の一例を示す平面図である。

【図3】本発明の第7・第8の高周波用ブロービングバッドの実施の形態の一例を示す平面図である。

【図4】従来の髙周波用ブロービングバッドの一例を示す平面図である。

[図5] 高周波用ブロービングバッドの反射係数の周波 数特性を比較した線図である。

【図6】本発明の高周波用プロービングバッドにおける インピーダンス比に対する適用可能最高周波数および相 当波長比を示す線図である。

【図7】本発明の高周波用プロービングバッドにおける 適用可能最高周波数に対する相当波長比を示す線図であ る

【図8】本発明の高周波用プロービングバッドにおける 20 インビーダンス比に対する適用可能最高周波数および相 当波長比を示す線図である。

【図9】本発明の高周波用プロービングバッドにおける 適用可能最高周波数に対する相当波長比を示す線図であ る。

【図10】従来の高周波用ブロービングバッドの反射係数の周波数特性を示す線図である。

【符号の説明】

1・・・・・信号導体

2・・・・・接地導体

3・・・・・・誘電体膜

4・・・・・・誘電体膜非形成領域

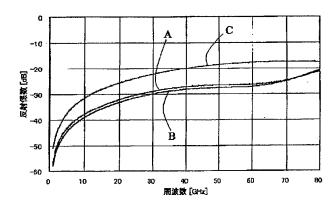
11・・・・・パッド部

12・・・・・接続線路部

13・・・・・引き出し線路部

14・・・・・整合線路部

【図5】



[図6]

